



PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-180310

(43) Date of publication of application: 12.07.1996

(51)Int.CI.

G11B 5/127 CO3C 3/072

(21)Application number : 06-317277 (71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC

IND CO LTD

(22) Date of filing:

20.12.1994

(72)Inventor: MIZUNO YASUO

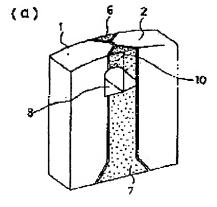
IKEDA MASAKI HASEGAWA SHINYA

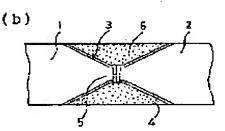
(54) MAGNETIC HEAD

(57)Abstract:

PURPOSE: To improve the yield of a highperformance magnetic head corresponding to high-density recording by improving the rear sealing glass.

CONSTITUTION: This magnetic head includes a pair of ferrite substrates 1, 2 provided with magnetic materials 3, 4 having a high saturation magnetic flux density on the butt surfaces, a gap glass 5 provided in a gap part of the magnetic materials 3, 4 facing each other and a pair of the front and rear sealing glass 6, 7 sealing the substrates 1, 2. Crystallized glass having a coeff. of thermal expansion of (75 to 100) \times 10-7/° C at 30 to 300° C and a working temp of 490 to 520° C is used as the rear sealing glass 7. The compsn. of the rear sealing glass is formed of





SiO2=1 to 6%, B2O3=7 to 10%, PbO=60 to 78%, ZnO=10 to 25%, Al2O3=0 to 3%, ZrO2=0 to 8%. BaO=0 to 3%.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

31.10.2001

[Date of sending the examiner's decision 27.10.2003

of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

庁内整理番号

(11)特許出願公開番号

特開平8-180310

(43)公開日 平成8年(1996)7月12日

(51) Int.Cl.6

識別配号

w

FΙ

技術表示箇所

G11B 5/127 C03C 3/072

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 4 頁)

(21)出願番号 特願平6-317277 (22)出願日

平成6年(1994)12月20日

(71)出願人 000005821

松下電器産業株式会社

大阪府門真市大字門真1006番地

(72) 発明者 水野 康男

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器

産業株式会社内

(72)発明者 池田 正樹

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器

産業株式会社内

(72) 発明者 長谷川 真也

大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器

産業株式会社内

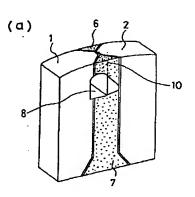
(74)代理人 弁理士 東島 隆治 (外1名)

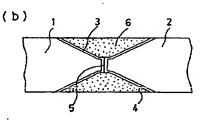
(54) 【発明の名称】 磁気ヘッド

(57) 【要約】

【目的】 後方封着ガラスを改良して、高密度記録に対 応した高性能の磁気ヘッドの歩留りを向上する。

【構成】 突合せ面に高飽和磁束密度の磁性体を設けた 一対のフェライト基板、その相対する磁性体のギャップ 部に設けたギャップガラス、および基板を封着した前後 一対の封着ガラスを具備し、後方の封着ガラスに、30 ~300℃における膨張係数が(75~100)×10 -7/℃で、かつ作業温度が490~520℃の結晶化ガ ラスを用いた磁気ヘッド。後方の封着ガラスの組成は、 $S i O_2 = 1 \sim 6\%$, $B_2 O_3 = 7 \sim 10\%$, P b O = 6 $0 \sim 7.8\%$, $Z n O = 1.0 \sim 2.5\%$, $A 1 2 O = 0 \sim 3$ %, $Z r O_2 = 0 \sim 8 \%$, $B a O = 0 \sim 3 \%$.





1.2:フェライト基板 3.4: 磁性体

5: ギャップガラス 6.7: .封着かラス

2

【特許請求の範囲】

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、VTR、DAT、フロッピーディスク、ハードディスク、オーディオテープレコーダあるいは磁気カードなどの磁気記録媒体を用いる記録および/または再生装置における磁気ヘッド、特にフェライトをヘッド基板として用いたメタルインギャップ(MIG)ヘッドに関する。

[0002]

【従来の技術】磁気ディスク装置の小型、高容量化にと もない、高保磁力媒体にも充分対応し、高記録密度を可 能とする磁気ヘッドの開発が強く求められている。これ に応えるため、ギャップ部に高飽和磁束密度の磁性体、 例えば鉄系窒化合金(例Fe-Ta-N, Fe-Nb-N, Fe-Nb-Si-B-Nなど) あるいはコバルト 系合金 (例Co-Ta-Zr-Nb, Co-Nb-Zr -Nなど)をスパッタリングしたMIGヘッドが開発さ れてきている。図1はフェライトを基板としたMIGへ ッドの代表的な構造を示している。フェライト基板 1、 2のギャップ部に磁性体3、4がスパッタリングによっ て形成されており、その空隙はギャップガラス5で満た され、基板の前後は一対の封着ガラス6、7によって結 合し、最後にコイル(図示せず)8を巻いて構成されて いる。図2は封着ガラスによって一対のフェライト基板 を一体化する工程を示す。一体化されたフェライト基板 は、所定の厚さに寸断され、図1のヘッドチップとな る。このときガラスが弱いと、ガラスにクラックが発生 して歩留まりが低下する。

【0003】ここで、封着ガラス6、7は、磁性体の磁気特性を損なわないように500℃程度で封入されなければならない。後方のガラス7は、作業温度490~520℃のものを使用する。なお、作業温度とは、ガラスの粘度が約104ポアズになる温度である。一方、前方のガラス6は、ヘッドの前面から圧入される。それは、前方のガラスは図1(b)から明らかなように、磁性体との接触面積が大きいので相互反応しやすいため、作業温度の高いガラスを粘度の高いまま圧入して相互反応を50

小さくする必要があるからである。具体的には、前方の ガラスの作業温度は540~560℃である。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】封着ガラスは、フェラ イト基板との熱膨張係数の差によりヘッド全体にある歪 を生じさせる。ヘッドの磁気特性は、この歪に影響され るので、最適なガラスを選択、使用することは、ヘッド の磁気特性を左右する重要な問題である。特にMIGへ ッドの場合、前方の封着ガラスはヘッドの磁気特性に与 える影響が大きい。そこで、本発明者らは、先に好まし 10 い前方の封着ガラスの組成とともに、後方の封着ガラス に膨張係数が前方のガラスのそれより小さいものを使用 することを提案した。この発明により、後方ガラスに発 生するクラックを小さくし、ヘッドの歩留まりを向上す ることができたが、まだ充分ではなかった。本発明は、 従来のこのような課題を考慮し、さらに後方封着ガラス を改良して、高密度記録に対応した高性能の磁気ヘッド を提供することを目的とするものである。

[0005]

20

【課題を解決するための手段】本発明の磁気ヘッドは、突合せ面に高飽和磁束密度の磁性体を設けた一対のフェライト基板、その相対する磁性体のギャップ部に設けたギャップガラス、および前記基板を封着した前後一対の封着ガラスを具備し、前記後方の封着ガラスとして、30~300℃における膨張係数が(75~100)×10⁻⁷/℃で、かつ作業温度が490~520℃の結晶化ガラスを用いるものである。ここで、後方の封着ガラスの組成は重量比で、 $SiO_2=1\sim6\%$ 、 $B_2O_3=7\sim10\%$ 、 $PbO=60\sim78\%$ 、 $ZnO=10\sim25\%$ 、 $Al_2O_3=0\sim3\%$ 、 $ZrO_2=0\sim8\%$ 、 $BaO=0\sim3\%$ であることが好ましい。

[0006]

【作用】上記のように、後方封着ガラスを結晶化ガラス としたことで、後方ガラスに発生するクラックを小さく し、ヘッドの歩留まりを向上することができる。ここで 結晶化ガラスは、特定組成の非晶質ガラスを熱処理する ことにより、ガラスマトリックス中に微細な結晶を析出 させたものであり、その結果強度が熱処理前の約10倍 向上するとされている(例えば、土橋正二著「ガラスの 化学」172頁、講談社、昭和60年)。ところが、単 純にどのような結晶化ガラスを使用しても良いかという と、そうではない。ガラスの膨張係数を(75~100) ×10⁻⁷/℃としたのは、75×10⁻⁷/℃より小さい と、フェライトに発生する引張応力によりフェライトが 破壊されるためである。また、100×10⁻⁷/℃より 大きいと、逆にガラスに発生する引張応力によりガラス が破壊されるためである。さらに、作業温度が490~ 520℃となると、特定の組成を限定する必要性がある わけである。

【0007】なお、前方の封着ガラスに結晶化ガラスを

3

使用しなかった理由は、図1で前方封着ガラス6を通してアペックス10を観察する必要があるため、透明性の良い非晶質ガラスが必要とされるのである。つまりアペックスとヘッドのテープ摺動面の距離をギャップデプスというが、これを規定の距離に調整する必要のためである。好ましい前方の封着ガラスは、30~300℃における膨張係数が $(80~95) \times 10^{-7}/℃$ で、かつ作業温度が540~560℃のものである。その組成は、重量比で、SiO2=6~17%、B2O3=7~16%、PbO=60~77%、ZnO=0~13%、Al2O3=0~2%、K2O=0~1%、Na2O=0~3%、La2O3=0~5%、BaO=0~5%である。 [0008]

【実施例】以下、本発明を実施例によりさらに詳しく説*

*明する。図2は、MIG磁気ヘッドの製造工程を示す。まず(a)のように、それぞれ突合せ面に鉄系超構造窒化合金からなる磁性体を設け、かつギャップ部にギャップガラスを設けたフェライト基板1、2と前方封着ガラス6および後方封着ガラス7をセットし、次いで、それぞれのガラスを500℃で封入して、突合せたフェライト基板1、2の溝部9に封着し、所定の加工を施すことにより、図1のようなMIG磁気ヘッドが得られる。

【0009】表1は、30~300℃における膨張係数 10 が(75~100)×10 $^{-7}$ /℃で、かつ作業温度が490~520℃である後方封着ガラスの組成例を示したものである。

[0010]

【表1】

·	1	2	3 4	5	6
510 ₂ B ₂ 0 ₃ Pb0 Zn0 Al ₂ 0 ₃ Zr0 ₂ Ba0	3.0 9.0 74.0 10.0 1.0	1.9 9.3 75.4 11.1 0.4	4.2 2.8.3 7.61.9 77.24.5 10.2.	5 9.5 5 75.9 0 11.0	6.0 8.4 67.7 10.5
際張係数 (×10 ⁻⁷ /℃) 作業温度(℃)	96.	93	76 88		86

【0011】それぞれの成分の限定理由は以下のとおり である。SiO2は1%より少ないと膨張係数が大きく なる。また、6%より多いと作業温度が520℃を越え るので、望ましくない。B2O1は7%より少ないと作業 温度が520℃を越え、10%より多いと膨張係数が小 さくなるとともに結晶化しにくくなる。PbOは60% より少ないと作業温度が520℃を越え、78%より多 いと膨張係数が大きくなる。以上の3種類はガラスの網 目形成酸化物である。 ZnOは10%より少ないと結晶 化しにくく、25%より多いと作業温度が520℃を越 える。A 12O3は3%より多いと作業温度が520℃を 越える。ZrO2は8%より多いと作業温度が520℃ を越える。以上の3種類はガラスの中間酸化物であり、 耐水性向上の役割を果たす。BaOは3%より多いと膨 張係数が大きくなる。BaOは修飾酸化物であり、低融 化と膨張係数調整の役割を果たすものである。なお、熱 処理後の析出結晶を分析したところ、 $\alpha - PbO \cdot B2$ O3と2PbO・ZnO・B2O3が検出された。

【0012】 [実施例1] フェライト基板には、モル比で、Fe2O3=54.5%, ZnO=18.5%, MnO=27%の組成のものを用いた。前方封着ガラスは、

重量比でSiO₂=15.5%、B₂O₃=6.1%、PbO=76.3%、Al₂O₃=0.9%、K₂O=0.6%の非晶質ガラス(作業温度545℃)である。後方封着ガラスとして、表1の番号4の結晶化ガラスと、同じ膨張係数でその組成が重量比でSiO₂=4.2%、B₂O₃=14.9%、PbO=67.8%、ZnO=12.2%、Al₂O₃=0.3%の非晶質ガラス(作業温度510℃)を使用した。

【0013】以上の条件で図1のような構成のMIGへッドを作製し、そのときの歩留まりを比較した。歩留まりは、100%から後方封着ガラスに発生したクラック発生率を引いたものである。その結果、結晶化ガラスを使用したときは歩留り97%であったが、非晶質ガラスを使用したときは89%であった。従って、結晶化ガラスを使用したときの優位性が立証された。なお、上記実施例では後方封着ガラスの組成を6種類しか示さなかったが、ガラスの組成はこれに限るものではない。また、基板フェライトの組成も実施例に限定されるものではない。

[0014]

【発明の効果】以上のように本発明によれば、後方封着

,

ガラスとして結晶化ガラスを使用することによって、磁 気ヘッドの歩留まりが向上する。

【図面の詳細な説明】

【図1】MIGヘッドの代表的な構造を示すもので、

(a) は斜視図、(b) は要部の平面図である

【図2】MIGヘッドの代表的な製造工程を示す図である

【符号の説明】

1、2 フェライト基板

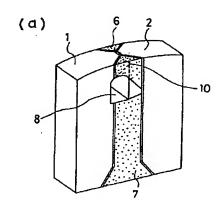
3、4 磁性体

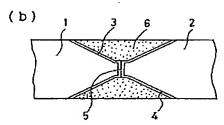
5 ギャップガラス

6 前方封着ガラス

7 後方封着ガラス

【図1】





1.2:フェライト基板 5: ギャップ ガラス 3.4: 磁性体 6.7: 対着ガラス [図2]

